(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公表特許公報(A)

(11)特許出願公表番号 特表2001-515145 (P2001-515145A)

(43)公表日 平成13年9月18日(2001.9.18)

(51) Int.Cl.'		啟別記号	FΙ		テーマコード(参考)
C 2 2 B	15/00		C 2 2 B	9/02	4 K 0 0 1
	3/04			15/08	
	9/02			3/00	В

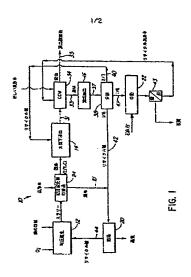
		審査請求	未請求	予備審查請求	有 (全23頁)
(21) 出願番号 (86) (22) 出願日 (85) 翻訳文提出日 (86) 国際出願番号 (87) 国際公開番号 (87) 国際公開番号	特顧2000-509882(P2000-509882) 平成10年8月14日(1998.8.14) 平成12年2月15日(2000.2.15) PCT/CA98/00781 WO99/09225 平成11年2月25日(1999.2.25)	(71) 出顧ノ	リミテ COM SE カナダ イ 6 シ	ッド INCO ENC RVICES I プリティッシュ 〜 3エル7,/)ング・サービス・ GINEERING してD. ュ・コロンビア プ マンクーパー, 200 ート、スイート500
(31) 優先権主張番号 (32) 優先日 (33) 優先権主張国	08/911,797 平成9年8月15日(1997.8.15) 米国(US)	(72)発明者 (74)代理/	子 デービ カナダ イ4エ スト	ッド・エル・ジョ プリティッシュ ム 2エックス 8 リート, 1028番	
					最終頁に続く

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 塩化物で補助される硫化物鉱石からの銅の湿式冶金的抽出方法

(57) 【要約】

【解決手段】鉱石または精鉱を、結果として加圧酸化されたスラリーが得られるように、酸素とハロゲン化物及び硫酸イオンを含む酸性溶液との存在下に加圧酸化に付す工程からなる硫化物鉱石または精鉱から網を抽出するための方法を提供する。スラリーは、結果として加圧酸化された濾液と不溶の塩基性硫酸金属塩を含む固体残留物とを得るように液体/固体分離工程に付される。塩基性硫酸金属塩は、溶液中に硫酸金属塩、例えば硫酸網を含む浸出溶液を生成するように、塩基性金属塩を溶解する酸性硫酸塩溶液と、結果として得られる固体残留物と共に、第2の浸出で浸出される。浸出溶液は固体残留物から分離され、金属の濃縮溶液と金属の枯渇したラフィネートとを生成するように溶媒抽出工程に付される。ラフィネートの少なくとも一部は加圧酸化にリサイクルされる。



【特許請求の範囲】

【請求項1】

鉱石または精鉱を、結果として加圧酸化されたスラリーを得るように、酸素と ハロゲン化物及び硫酸イオンを含む酸性溶液との存在下に加圧酸化に付す工程と

スラリーを、結果として加圧酸化された濾過液と不溶の塩基性硫酸銅塩を含む 固体残留物とを得るように、液体/固体分離工程に付す工程と、

加圧酸化により生成した塩基性硫酸銅塩を、溶液中に硫酸銅を含む浸出溶液を 生成するように塩基性銅塩を溶解する酸性硫酸塩溶液と、結果として得られる固 体残留物と共に、第2の浸出で浸出する工程と、

固体残留物から浸出溶液を分離する工程と、

浸出溶液を、銅精鉱溶液と銅の枯渇したラフィネートとを生成するように、溶 媒抽出工程に付す工程と、

ラフィネートの少なくとも一部を加圧酸化にリサイクルする工程とからなることを特徴とする硫酸銅鉱石または精鉱から銅を抽出するための方法。

【請求項2】

さらに、ラフィネートを、そのリサイクルの前に水を分離するための蒸発に付 すことを特徴とする請求項1記載の方法。

【請求項3】

前記蒸発は、リサイクルされるラフィネート中の燃料の水中燃焼からなる直火 蒸発方法により行なわれることを特徴とする請求項2記載の方法。

【請求項4】

さらに、ラフィネートを少なくとも2つの部分に分割する工程からなり、1つの部分は加圧酸化にリサイクルされ、他の部分は第2の浸出にリサイクルされることを特徴とする請求項2記載の方法。

【請求項5】

さらに、加圧酸化の濾液を加圧酸化にリサイクルする工程からなることを特徴 とする請求項1記載の方法。

【請求項6】

さらに、加圧酸化の濾液を、加圧酸化にリサイクルする前に水を分離するため の蒸発に付す工程からなることを特徴とする請求項5記載の方法。

【請求項7】

前記蒸発は、リサイクルされるラフィネート中の燃料の水中燃焼からなる直火 蒸発方法により行なわれることを特徴とする請求項2記載の方法。

【請求項8】

さらに、加圧酸化の濾液を、該濾液をリサイクルする前に、追加の銅精鉱溶液 と追加の銅の枯渇したラフィネートとを生成するように溶媒抽出工程に付す工程 からなり、追加の銅の枯渇したラフィネートは加圧酸化にリサイクルされること を特徴とする請求項5記載の方法。

【請求項9】

さらに、追加の銅の枯渇したラフィネートを、加圧酸化にリサイクルする前に 中和に付す工程からなることを特徴とする請求項8記載の方法。

【請求項10】

前記加圧酸化は、約2以上のpH値で行なわれることを特徴とする請求項1記載の方法。

【請求項11】

前記加圧酸化における p H は、約 2.3 から約 3.8 であることを特徴とする請求項 10 記載の方法。

【請求項12】

前記第2の浸出は約1.2から約2.2の範囲のpHで行なわれることを特徴とする請求項1記載の方法。

【請求項13】

前記第2の浸出におけるpHは、約1.5から約2.0であることを特徴とする請求項12記載の方法。

【請求項14】

前記加圧酸化スラリーは、原子状硫黄の融点以下の温度で、大気圧にフラッシュされることを特徴とする請求項1記載の方法。

【請求項15】

前記ハロゲン化物は、塩化物及び臭化物から選択されることを特徴とする請求 項1記載の方法。

【請求項16】

浸出溶液中の前記銅の濃度は、約30g/lから約50g/lの値に維持されることを特徴とする請求項1記載の方法。

【請求項17】

浸出溶液中の前記銅の濃度は、約35g/lの値に維持されることを特徴とする請求項16記載の方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

[発明の分野]

本発明は、金属鉱石または精鉱の湿式冶金的処理に関する。特に、本発明は、 塩化物イオンのようなハロゲンイオンの存在下に硫化物鉱石または他の精鉱から の、銅、亜鉛、ニッケル及びコバルトのような金属の抽出に関する。

[0002]

[発明の背景]

精鉱が塩化物イオンの存在下に加圧酸化に付せられることによる硫化物精鉱の 湿式冶金的処理は公知である。例えば、米国特許第4,039,406号、第5,645,708号及び第5,650,057号を参照されたい。

[0003]

本発明の目的は、硫化物鉱石からの金属の抽出のための改良された方法を提供することである。

[0004]

[発明の要約]

本発明に従って、鉱石または精鉱を、結果として加圧酸化されたスラリーを得るように、酸素とハロゲン化物及び硫酸イオンを含む酸性溶液との存在下に加圧酸化に付す工程と、スラリーを、結果として加圧酸化された濾過液と不溶の塩基性硫酸銅塩を含む固体残留物とを得るように、液体/固体分離工程に付す工程と、加圧酸化により生成した塩基性硫酸銅塩を、溶液中に硫酸銅を含む浸出溶液を生成するように塩基性銅塩を溶解する酸性硫酸塩溶液と、結果として得られる固体残留物と共に、第2の浸出で浸出する工程と、固体残留物から浸出溶液を分離する工程と、浸出溶液を、銅精鉱溶液と銅の枯渇したラフィネートとを生成するように、溶媒抽出工程に付す工程と、ラフィネートの少なくとも一部を加圧酸化にリサイクルする工程とからなることを特徴とする硫酸銅鉱石または精鉱から銅を抽出するための方法が提供される。

[0005]

この明細書で、「精鉱」との用語は、金属価含有量(met al value content)が

自然に産出される鉱石に比較して高い重量%に増加された何らかの物質に関し、 マッテのような人間が作った人工の硫化物鉱石と、水酸化物及び硫化物のような 固体として沈殿された金属価とを含む。

[0006]

本発明のさらなる目的及び利点は、以下のように、本発明の好適な態様の記載から明らかにされるだろう。

[0.007]

[好適な態様の詳細な記述]

プロセスに供給される鉱石または精鉱は、しばしばFeと結合し、時にはAs、Sb及びAgのような他の元素と結合した、Cu、Ni, Co及びZnのような塩基性金属の1種またはそれ以上の硫化物鉱物を含んでもよい。

[0008]

図1で、参照番号10は、一般に本発明の一態様に従う湿式冶金的プロセスを 指す。プロセス10は、加圧酸化12、大気下浸出14、溶媒抽出16、蒸発2 0及び中和22からなる。

[0009]

加圧酸化12の前に、銅精鉱はまず、325メッシュ以上のものが約2%となるように粒子径を減じる再粉砕に付せられる。

[0010]

精鉱は、硫酸塩,塩化物、より好ましくは銅イオンを含む酸性溶液の存在下、オートクレーブ中で加圧酸化12に付せられる。

[0011]

加圧酸化12に導入される酸の量は、連続モードで操作されるときに、オートクレーブから排出される溶液を約2以上のpHに、典型的にはpH2.3から3.8に維持するために十分な量である。

[0012]

オートクレープ中の溶液の塩化物イオンの濃度は、約8~20g/l、好ましくは約12g/lに維持される。

[0013]

加圧酸化12は、約115℃から約175℃まで、好ましくは約130℃から 155℃の温度で、約800~2200kPaの圧力下に実施される。これは酸 素圧に蒸気圧を合わせてなる合計圧力である。

[0014]

保持時間は約 $0.5\sim2.5$ 時間で、処理は通常、オートクレーブ中で連続的に実施される。しかし、所望により、前記処理はバッチ式で実施されることもできる。

[0015]

加圧酸化12で、全ての銅鉱物は塩基性硫酸銅CuSO4・2Cu(OH)2に変換される。即ち、回収される全ての銅は、加圧酸化12中の固相にあることが報告される。

[0016]

オートクレーブ中の固体濃度は、約12~25%、即ち熱バランス及び粘度限 界により決定されるものとしての150~300g/1の固体に維持される。

[0017]

オートクレープで生成するスラリーは、ひとつまたはそれ以上の一連のフラッシュ槽(図示せず)を通じて、大気圧及び90~100℃の温度に減じられる。スラリーの液体部分は加圧酸化12からの生成溶液として述べられ参照番号21により示される。

[0018]

フラッシュ槽からのスラリーは24に示すように濾過され、結果物の濾過ケー キは可能な限り同伴される溶液を除去するように、徹底的に洗浄される。

[0019]

加圧酸化 12 からの固体は濾過 24 の後で、大気下浸出 14 において、溶媒抽出 16 からのラフィネートを用い概ね pH1. 2 からpH2. 2 で処理される。前記ラフィネートは酸性で、塩基性硫酸銅を溶解する。浸出 14 は、約 40 での温度で、約 15 ~ 60 分間の保持時間で行なわれる。浸出 14 に供給されたものの中の固体のパーセンテージは、典型的には $3\sim 15$ %または $30\sim 170$ g / 1 であるが、この範囲外でプロセスを操作することも可能である。固体のパーセ

The state of the s

ンテージは、実質的に浸出14の間に塩基性硫酸銅の溶解として下落する。従って、生成した固体のg/lは、供給された固体のg/lの2分の1と同じ位に少ないかもしれない。

[0020]

大気下浸出14の間に、塩基性銅塩は精鉱中に存在する極く微量の鉄と共に、ほとんど完全に溶液に溶解し、pHを1.2から2.2の範囲内に、好ましくは1.5から2.0に維持するように規定された管理が行なわれる。

[0021]

大気下浸出14からのスラリー31は、条件がうまく決められないと、不可能ではないにしても、時に濾過することが難しい。浸出した固体を徹底的に洗う必要性の見地から、スラリーは逆流デカンテーション(CCD)洗浄回路34に圧送される。CCD回路34において、固体は反対方向から加えられた洗浄水と共に一連のシックナーに供給される。この方法により、固体が洗浄され、同伴された溶液が溶解されている水溶性金属と共に除去される。最終的残留物中に溶解されたCuを100ppm以下にするように同伴された溶液を減じるために、約2~5の(固体に対する水の)洗浄比と共に、概ね3から7のシックナー(図示せず)が必要とされる。

[0022]

最後のシックナーからのシックナー底流は、固体約50%の最終的な残留物流れ35である。これは、金及び銀のような貴金属の回収のために処理されるか、 テーリングに送ることができる。

[0023]

流れ35の主成分は赤鉄鉱及び原子状硫黄であり、市場の状況が許すならば、 浮遊選鉱やパークロロエチレンのような硫黄のための特殊な溶媒中に浸出することにより回収されてもよい。

[0024]

最初のシックナーからのシックナー溢流は、図示のように、溶媒抽出 1 6 に供給される生成物溶液 3 3 である。

[0025]

銅は、ラフィネート37を生成するための溶媒抽出16で、2段階(図示せず)の抽出で生成溶液33から抽出される。

[0026]

ラフィネート 3 7 は、 3 8 で示すように、 3 つの流れ 4 0 , 4 1 及び 4 2 に分割される。ラフィネート 3 7 の約 2 / 3 からなる流れ 4 0 は、上に示すように、大気下浸出 1 4 を行うためにリサイクルされる。 4 0 の実際の体積は、上述のように塩基性硫酸銅を溶解し、酸を僅かに過剰に、即ち約 1 ~ 5 g / 1 の硫酸に対応する p H 1 . 5 ~ 2 に維持するために、浸出 1 4 の酸必要量により決定される。流れ 4 0 の酸要求量は、 3 7 に含まれる全部の酸の量以下であり、残りの部分は加圧酸化 1 2 の中の反応のために酸の源として用いられる。これは、流れ 4 2 に供給される。 4 0 または 4 2 で用いられない、 3 7 からのさらに残りの酸は、過剰と考えられ、中和される。これは流れ 4 1 である。流れ 4 1 は石灰石と共に中和 2 2 に付せられ、液体/固体分離 4 3 のあとで、廃棄されることができる石膏と、CCD洗浄回路 3 4 に洗浄水としてリサイクルされる洗浄水とが得られる

[0027]

濾過24からの液体21は、流れ42に沿って、水を除去するための蒸発20 に付せられ、より濃縮された酸と加圧酸化12にリサイクルされる塩化物溶液4 4とを生成する。

[0028]

リサイクルの前の溶液の蒸発は、その非常な腐食性、即ち高い酸性(50g/lの遊離酸)、高い塩化物含有量(12g/l)及び蒸発における高温により問題が多い。これは、商業的に入手できる蒸発器の全てではないにしても大部分の使用を妨げる。前記蒸発器は、通常、ステンレス鋼製の殻型及び管型蒸発器などのように、薄い金属表面を通して伝えられる間接的加熱に基づいている。チタンは適しているが、もしこの種の利用に必要とされるように大量に使用するならば、高価に過ぎる。

[0029]

しかし、前記問題は、溶液44中の燃料の水中燃焼(submerged combustion)を

用いる直火蒸発と、チタン材料の使用とにより解決される。

[0030]

蒸発器の大きさを小さく維持し、操作及び初期費用を最小にするために、蒸発される水の量が最小にされる。これを達成するために、流れ31中の銅の濃度は、蒸発が無いときの12g/1の値に比較して、より濃縮されたレベル、即ち約30から50g/1、好ましくは約35g/1に維持される。これは、今度は18g/1だけのH2SO4に代えて約48g/1のH2SO4を含む、より濃縮された酸の流れ42を生成する。これは、より小容積の水に同一量の酸を与えることにより蒸発されるべき水の容積を効果的に減少させ、従って蒸発器の大きさを減少させる。これをもとにしてチタンの使用と、直火蒸発器を操作するための燃料費の必要性とが正当であると評価される。直火蒸発器は、間接蒸発器において一般に燃料費を低減させ、従って大量の水の蒸発を正当であると評価させる、蒸気発生の多様な効果の利便性を持たない。

[0031]

図2を参照して、本発明の他の態様に従うプロセス100が示される。

[0032]

プロセス100はまた、加圧酸化12、大気下浸出14、CCD洗浄回路34、溶媒抽出16、蒸発20及び中和22からなる。

[0033]

プロセス100において、回収される金属価の幾分かは、加圧酸化の固体に加え、加圧酸化の液体21中にあることが報告される。前記固体は、図1を参照して説明されたように、大気下浸出14に付される。図2において、図1に対応するプロセスの工程は、同じ参照番号が付与される。

[0034]

濾過24からの液体21は、銅価を回収するために、銅の溶媒抽出50に付される。

[0035]

工程24は濾過として述べられているが、いずれかの適切な液体/固体分離方 法が採用可能であることに注意すべきである。 [0036]

Ĭ.

濾過24は、図示のように液体がリサイクルされる加圧酸化12に用いられる 高濃度の塩化物溶液と、大気下浸出14に行く低濃度塩化物溶液または塩化物を 含まない溶液との分離点である。濾過24は、可能な限り大量の塩化物を固体(濾過ケーキ)から除去するために、水またはリサイクルされた低濃度塩化物溶液 または両者を一緒にしたものによる洗浄を常に伴っている。目的は、高濃度塩化 物回路から低濃度塩化物回路への塩化物の移動を最小にし、後者の回路に塩化物 が蓄積されることを阻止することである。

[0037]

しかし、濾過24により生成される固体残留物の洗浄にも拘わらず、典型的には重量にして約0.1%の少量の塩化物が、大気下浸出14に運び去られる。従って、低濃度塩化物回路は流出が最小になる実質的に閉鎖された最終の回路であるので、塩化物濃度は低濃度塩化物回路において増大する。

[0038]

この問題は、低濃度塩化物回路から高濃度塩化物回路への流れをリサイクルすることにより克服された。この流れは、図1の流れ42に対応する図2の参照番号42により示され、図1の流れ42はまた低濃度塩化物回路から高濃度塩化物回路へのリサイクルからなる。

[0039]

図1を参照して説明したように、加圧酸化12にリサイクルされる前に、再び流れ42は蒸発20に付される。しかし、この場合、低濃度塩化物回路から酸をリサイクルする必要は何もないので、銅の溶媒抽出50によりラフィネート63の形で十分な酸が生成する。実際には、ラフィネート63のリサイクルの前に64で示すように、通常はラフィネート63中の酸のいくらかを中和することが必要である。65で示すように、中和生成物は、廃棄されることのできる固体石膏と、リサイクルの前に蒸発20に付される液体66とを生成するために、液体/固体分離工程に付される。

[0040]

低濃度塩化物回路から酸をリサイクルする必要は何も無いので、溶媒抽出16

からのラフィネート37は、2つの流れだけに分割される。即ち、2/3は大気下浸出14に用いられる流れ40に入り、1/3は中和22及び液体/固体分離43に付される。液体/固体分離43は、廃棄されることのできる固体石膏と、洗浄水としてCCD回路34にリサイクルされる流れと加圧酸化12へのリサイクルのために蒸発20に行く流れ42との中に46で示すように分離される流れ45とを生成する。これは、低濃度塩化物回路から高濃度塩化物回路に戻すように塩化物をリサイクルすることを提供する。

[0041]

本発明の好適態様のみがここで詳細に説明されているが、本発明はこれにより 限定されるものではなく、添付した請求の範囲の視野の中で変形することができ る。

【図面の簡単な説明】

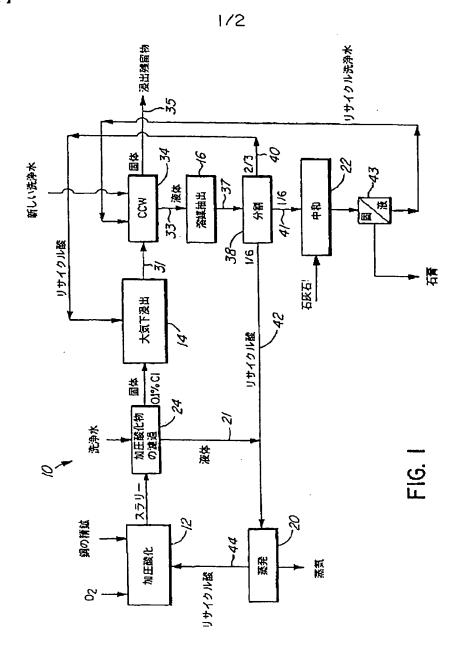
【図1】

図1は本発明の一態様に従う湿式冶金的金属抽出プロセスのフロー図である。

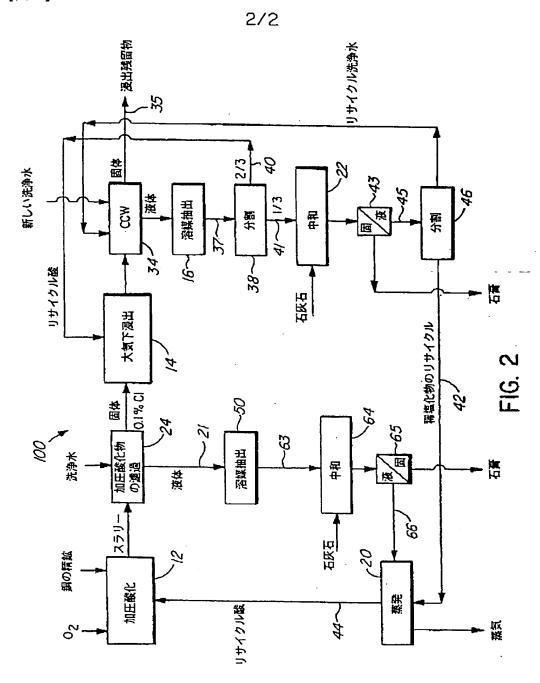
【図2】

図2は本発明の他の態様に従う湿式冶金的金属抽出プロセスのフロー図である

【図1】



【図2】



・【手続補正書】特許協力条約第34条補正の翻訳文提出書

【提出日】平成12年2月15日(2000.2.15)

【手続補正1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】発明の名称

【補正方法】変更

【補正内容】

【発明の名称】

塩化物で補助される金属の湿式冶金的抽出方法

【手続補正2】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】特許請求の範囲

【補正方法】変更

【補正内容】

【特許請求の範囲】

【請求項1】

鉱石または精鉱を、結果として加圧酸化されたスラリーを得るように、酸素と ハロゲン化物及び硫酸イオンを含む酸性溶液との存在下に加圧酸化に付す工程と

スラリーを、結果として加圧酸化された濾過液と不溶の塩基性硫酸銅塩を含む 固体残留物とを得るように、液体/固体分離工程に付す工程と、

加圧酸化により生成した塩基性硫酸銅塩を、溶液中に硫酸銅を含む浸出溶液を 生成するように塩基性銅塩を溶解する酸性硫酸塩溶液と、結果として得られる固 体残留物と共に浸出する工程と、

固体残留物から浸出溶液を分離する工程と、

浸出溶液を、銅精鉱溶液と銅の枯渇したラフィネートとを生成するように、溶 媒抽出工程に付す工程と、

ラフィネートの少なくとも一部を加圧酸化にリサイクルする工程とからな<u>り、</u> ラフィネートがリサイクルの前に水を除去するために蒸発に付されることを特徴 とする硫酸銅鉱石または精鉱から銅を抽出するための方法。

【請求項2】

前記蒸発は、リサイクルされるラフィネート中の燃料の水中燃焼からなる直火 蒸発方法により行なわれることを特徴とする請求項1記載の方法。

【請求項3】

さらに、ラフィネートを少なくとも2つの部分に分割する工程からなり、1つの部分は加圧酸化にリサイクルされ、他の部分は第2の浸出にリサイクルされることを特徴とする請求項1記載の方法。

【請求項4】

さらに、加圧酸化の濾液を加圧酸化にリサイクルする工程からなることを特徴 とする請求項1記載の方法。

【請求項5】

さらに、加圧酸化の濾液を、加圧酸化にリサイクルする前に水を分離するため の蒸発に付す工程からなることを特徴とする請求項4記載の方法。

【請求項6】

前記蒸発は、リサイクルされるラフィネート中の燃料の水中燃焼からなる直火 蒸発方法により行なわれることを特徴とする請求項5記載の方法。

【請求項7】

さらに、加圧酸化の濾液を、該濾液をリサイクルする前に、追加の銅精鉱溶液 と追加の銅の枯渇したラフィネートとを生成するように溶媒抽出工程に付す工程 からなり、追加の銅の枯渇したラフィネートは加圧酸化にリサイクルされること を特徴とする請求項4記載の方法。

【請求項8】

さらに、追加の銅の枯渇したラフィネートを、加圧酸化にリサイクルする前に 中和に付す工程からなることを特徴とする請求項?記載の方法。

【請求項9】

前記加圧酸化は、約2以上のpH値で行なわれることを特徴とする請求項1記載の方法。

【請求項10】

前記加圧酸化におけるpHは、約2.3から約3.8であることを特徴とする請求項9記載の方法。

【請求項11】

前記第2の浸出は約1.2から約2.2の範囲のpHで行なわれることを特徴とする請求項1記載の方法。

【請求項12】

前記第2の浸出におけるpHは、約1.5から約2.0であることを特徴とする請求項11記載の方法。

【請求項13】

前記加圧酸化スラリーは、原子状硫黄の融点以下の温度で、大気圧にフラッシュされることを特徴とする請求項1記載の方法。

【請求項14】

前記ハロゲン化物は、塩化物及び臭化物から選択されることを特徴とする請求 項1記載の方法。

【請求項15】

浸出溶液中の前記銅の濃度は、約30g/lから約50g/lの値に維持されることを特徴とする請求項1記載の方法。

【請求項16】

浸出溶液中の前記銅の濃度は、約35g/lの値に維持されることを特徴とする請求項15記載の方法。

【手続補正3】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】 0 0 0 3

【補正方法】変更

【補正内容】

[0003]

米国特許第5,431,788号は、精鉱を、不溶の銅塩と加圧酸化にリサイクルされる溶液とを生成する加圧酸化に付す工程と、銅塩を、溶液中に硫酸銅を含む浸出溶液を生成する酸性硫酸塩溶液と共に浸出する工程と、浸出溶液を、銅

の精鉱と、溶液中の水素イオンと硫酸水素イオンまたは硫酸イオンとからなるラ フィネートとを生成するように溶媒抽出に付す工程とからなる、塩化物で補助さ れる湿式冶金的な銅の抽出方法を開示する。その後、水素イオンと硫酸水素イオ ンまたは硫酸イオンとは、加圧酸化にリサイクルされる硫酸溶液を生成するよう に、電解透析によりラフィネートから抽出される。この過程が後続する理由は、 銅の溶媒抽出の間に生成された酸が非常に薄いので、より濃縮された酸溶液を生 成するために、希薄溶液から酸が抽出されることにより電解透析が行なわれるた めである。この文献では、鉄及び亜鉛のようなラフィネート中の不純物を除去す ることが必要なので、水を除去するためのラフィネートの単純な蒸発よりもむし ろこの過程が後続すると説明されている。しかし、現在では、溶液中の鉄と、加 圧酸化の赤鉄鉱との間に平衡が成り立つことが明らかにされている。従って、加 圧酸化への鉄の戻りには、期待されるような問題が存在しない。成り立つ平衡に より、溶液中の余分な鉄は固相にあることが報告されるので、溶液中の鉄濃度は 増加しない。亜鉛のような他の重要でない金属不純物は水溶性なので、加圧酸化 にリサイクルされる溶液から流出する流れを処理することにより除去することが できる。

【手続補正4】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】 0 0 0 4

【補正方法】変更

【補正内容】

[0004]

[発明の要約]

本発明に従って、鉱石または精鉱を、結果として加圧酸化されたスラリーを得るように、酸素とハロゲン化物及び硫酸イオンを含む酸性溶液との存在下加圧酸化に付す工程と、スラリーを、結果として加圧酸化された濾過液と不溶の塩基性硫酸銅塩を含む固体残留物とを得るように、液体/固体分離工程に付す工程と、加圧酸化により生成した塩基性硫酸銅塩を、溶液中に硫酸銅を含む浸出溶液を生成するように塩基性銅塩を溶解する酸性硫酸塩溶液と、結果として得られる固体

残留物と共<u>に浸</u>出する工程と、固体残留物から浸出溶液を分離する工程と、浸出溶液を、銅精鉱溶液と銅の枯渇したラフィネートとを生成するように、溶媒抽出工程に付す工程と、ラフィネートの少なくとも一部を加圧酸化にリサイクルする工程とからなり、ラフィネートがリサイクルの前に水を除去するために蒸発に付されることを特徴とする硫酸銅鉱石または精鉱から銅を抽出するための方法が提供される。

【国際調査報告】

	INTERNATIONAL SEARCH RE	PORT	Interns J Appl	n0 N-
				leation No
A CLASS	DEATION OF CHE IFOY MATTER.		PCT/CA 98/	/00/81
IPC 6	C22B15/00 C22B3/06 C22B3/08	C22B3/1	O C22B	3/26
•				
According to	International Patent Classification (IPC) or to both national classificat	Non- and EDC		
	SEARCHED	don and Inc	***	
Minimum do	cumentation searched (cisesification system followed by classification	n symbols)		
IPC 6	C22B			
Documentel	tion searched other then minimum documentation to the extent that su	ich documents ars inc	uded in the felds se	erched
Electronic d	ata base consulted during the International search (name of data base	e and, where precion	l, search torres used)
C DOCUM	ENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT			
Category *	Chatlon of obcurrent, with indication, where appropriate, of the rele			
	то т	Acts beateding		Relevant to daim No.
x	US 5 431 788 A (JONES D.L.) I1 Ju	1 v 1005		7 10 12
7	00 5 431 700 A (VOILES U.L.) 11 UU	17 1995		1,10-13, 15
Y	see calumn 11, line 1 - line 11;	claims		2-9,14,
•	1,7-10; figure 1; examples 1,7			16,17
lγ	US 4 039 406 A (STANLEY R.W. ET A	1 \		4.5
	2 August 1977	L. /		4,5
1	cited in the application			
	see column 4, line 39 - line 56;	figure 1		
Υ	US 5 645 708 A (JONES D.L.) 8 JUI	v 1997		4,5,8,9,
	cited in the application			14
	see claims 2,15-18,22,23,30-34; f	igures		
lγ	1-4 see column 12, line 11 - line 26			16,17
l '	Tille 20			10,17
	-	/		
X Fun	her documents are listed in the continuation of box ${\mathbb C}.$	X Patent lamily	members are listed	in annex.
* Special or	stagories of cited documents :	T" later document pu	hilahad altar the fete	
'A' docum	ent deliming the general state of the art which is not doned to be of particular relevance	or priority date at	nd not in conflict with	the application but
"E. eacher	CONTROL DESCRIPTIONS OF STREET OF THE CONTROL OF TH	invention "X" document of partic		
"L" degum		CORPROSE DO CORSIC	ronnes to texan trater	aamiad invention Libe considered to cument is taken alone
which		"Y" document of parts	cular relevance; the o	notinevni bemist
"O" docum	ant reterring to an oral disclosure, use, exhibition or means			ventive step when the
P docum	ert published prior to the international. Illing date but			ore other such door- us to a person skilled
	actuel completion of the international search	"&" document membe		
	The second of the second secon	Cera ra metang o	4 the international se	autan report
1	O December 1998	21/12/	1998	
Name and	mailing address of the ISA	Authorized office		
1	European Palant Office & R. 5818 Detections 2			
1	NL - 2280 HV Ribwijk Tel. (+31-70) 340-2010, Tk. 31 651 epo nl, Fax: (+31-70) 440-2016	Bombek	e. N	
L			- • • •	

Form PCT/ISA/210 (second shoul) (July 1982)

i de la companya de	PCT/CA 98/00781		
begony * Clation of aboutment, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Polevant to claim No.		
DATABASE WPI Section Ch. Week 9549 Derwent Publications Ltd., London, GB; Class E36. AN 95-381254 XP0020B7345 & SU I 385 353 A (ALUMINIUM MAGNESIUM ELECTRODE IND), 27 May 1995 see abstract	2,6		
US 3 870 585 A (KEARNS T.C. ET AL.) 11 March 1975 see abstract and figures	3,7		

Form PCT/ISA/210 (methouslies of account elseef) (July 1992)

page 2 of 2

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Parant document		Publication		atent family		98/00781	
Patent document clied in search report		dete		member(s)		Publication dele	
US 5431788	A	11-07-1995	CA	20993	33 A	29-12-1994	
US 4039406	A	02-08-1977	CA		09 A	03-08-1976	
			AU		80 B	20-05-1976	
			AU Be	72832	74 A 100 A	04-03-1976 28-02-1975	
			DE	24413		27-03-1975	
			FI		74 A	01-03-1975	
			GB	14609		06-01-1977	
			JP		09 C	20-02-1979	
			JP	500514	15 A	08-05-1975	
			JP	530229	23 B	12-07-1978	
			SE		14 8	13-11-1978	
			SE	74110	11 A	03-03-1975	
US 5645708	A	08-07-1997	BR	94086		23-12-1997	
			US	56500		22-07-1997	
			AU	12701		10-07-1996	
			BG CZ	97018	26 A	31-03-1998 18-03-1998	
			EP	08046		05-11-1997	
			FI		63 A	19-08-1997	
			HR	9506	SOI A	31-10-1997	
			NO		336 A	19-08-1997	
			PL		239 A	24-11-1997	
			ZA ZA		363 A 710 A	14-11-1999 20-06-1997	
			JP	10510		13-10-1998	
			WO		593 Å	27-06-1996	
US 3870585	A	11-03-1975	BE	811:	103 A	29-05-1974	
			CA		358 A	15-11-1977	
			DE		080 A	22-08-197	
			FR		344 A -	06-09-197	
			JP NL	49113	77G A 284 A	30-10-1974 19-08-1974	
			us		873 A	05-07-197	

フロントページの続き

EP(AT, BE, CH, CY, (81)指定国 DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, I T, LU, MC, NL, PT, SE), OA(BF, BJ , CF, CG, CI, CM, GA, GN, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG), AP(GH, GM, K E. LS. MW. SD. SZ. UG. ZW), EA(AM , AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM) , AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, CA, CH, CN, CU, CZ, DE, D K, EE, ES, FI, GB, GE, GH, GM, HR , HU, ID, IL, IS, JP, KE, KG, KP, KR. KZ. LC. LK. LR. LS. LT. LU. L V, MD, MG, MK, MN, MW, MX, NO, NZ , PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM, TR, TT, UA, UG, U Z, VN, YU, ZW Fターム(参考) 4K001 AA07 AA09 AA19 AA30 BA03

デターム(参考) 4K001 AA07 AA09 AA19 AA30 BA03 CA06 DB03 DB04 DB23 DB24 DB25 EA06 JA01

PCT

WORLD INTELLECTUAL PROPERTY ORGANIZATION International Bureau



INTERNATIONAL APPLICATION PUBLISHED UNDER THE PATENT COOPERATION TREATY (PCT)

(51) International Patent Classification ⁶: C22B 15/00, 3/06, 3/08, 3/10, 3/26

(11) International Publication Number:

WO 99/09225

B 15/00, 3/06, 3/08, 3/10, 3/26

(43) International Publication Date:

25 February 1999 (25.02.99)

(21) International Application Number:

PCT/CA98/00781

A1

(22) International Filing Date:

14 August 1998 (14.08.98)

(30) Priority Data:

08/911,797

15 August 1997 (15.08.97)

US

(71) Applicant: COMINCO ENGINEERING SERVICES LTD. [CA/CA]; Suite 500, 200 Burrard Street, Vancouver, British Columbia V6C 3L7 (CA).

(72) Inventor: JONES, David, L.; 1028 - 51A Street, Delta, British Columbia V4M 2X8 (CA).

(74) Agent: DE KOCK, Elbie, R.; Russell Reyneke, Suite 700, Two Bentall Centre, 555 Burrard Street, Vancouver, British Columbia V7X 1M8 (CA).

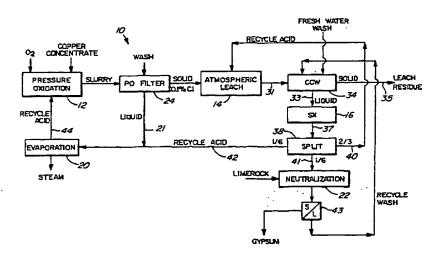
(81) Designated States: AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, CA, CH, CN, CU, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, GB, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MD, MG, MK, MN, MW, MX, NO, NZ, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM, TR, TT, UA, UG, UZ, VN, YU, ZW, ARIPO patent (GH, GM, KE, LS, MW, SD, SZ, UG, ZW), Eurasian patent (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), European patent (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE), OAPI patent (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Published

With international search report.

Before the expiration of the time limit for amending the claims and to be republished in the event of the receipt of amendments.

(54) Title: CHLORIDE ASSISTED HYDROMETALLURGICAL EXTRACTION OF COPPER FROM SULPHIDE ORE MATERIALS



(57) Abstract

A process for the extraction of copper from a sulphide ore or concentrate comprises the steps of subjecting the ore or concentrate to pressure oxidation in the presence of oxygen and an acidic solution containing halide and sulphate ions to obtain a resulting pressure oxidation slurry. The slurry is subjected to a liquid/solid separation step to obtain a resulting pressure oxidation filtrate and a solid residue containing an insoluble basic metal sulphate salt. The basic metal sulphate salt is leached in a second leaching with an acidic sulphate solution to dissolve the basic metal salt to produce a leach liquor containing a metal sulphate, e.g. copper sulphate, in solution and a resulting solid residue. The leach liquor is separated from the solid residue and subjected to a solvent extraction process to produce metal concentrate solution and a metal depicted raffinate. At least a portion of the raffinate is recycled to the pressure oxidation.